PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

05-214339

(43)Date of publication of application: 24.08.1993

(51)Int.CI.

C09K 13/08 C23C 16/00

(21)Application number: 04-274587

(71)Applicant: CENTRAL GLASS CO LTD

(22)Date of filing:

13.10.1992

(72)Inventor: MORI ISAMU

FUJII TADASHI

KOBAYASHI YOSHIYUKI

(30)Priority

Priority number: 03319431

Priority date: 03.12.1991

Priority country: JP

(54) METHOD FOR CLEANING INCOMPLETELY DECOMPOSED MATERIAL OF ALKOXYSILANE

PURPOSE: To carry out cleaning of an incompletely decomposed material of an alkoxysilane without impairing a device, jig, parts, etc., by bringing the specific incompletely decomposed material deposited on the reactor, jig, parts, etc., into contact with a HF gas. CONSTITUTION: In a device for forming a silicon oxide film by decomposition of an alkoxysilane, a compound of the formula (X is 0.1-2; Y is 1-15; Z is 0-1.5; n>0) which is an incompletely decomposed material deposited in a reactor, jig and parts of a device and piping is removed by bringing the decomposed material into contact with HF gas to carry out cleaning of the incompletely decomposed material of the alkoxysilane.

(SiCr Hr Or) n

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

16.04.1996

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

2856613

[Date of registration]

27.11.1998

[Number of appeal against examiner's decision of

rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

9

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

FΙ

(11)特許出願公開番号

特開平5-214339

(43)公開日 平成5年(1993)8月24日

(51)Int.Cl.⁵

識別記号

庁内整理番号

技術表示箇所

C 0 9 K 13/08 C 2 3 C 16/00

6917-4H

7325-4K

審査請求 未請求 請求項の数2(全 16 頁)

(21)出願番号	特願平4-274587	(71)出願人	000002200
(22)出顧日	平成 4年(1992)10月13日		セントラル硝子株式会社 山口県宇部市大字沖宇部5253番地
.=	1 100 2 1 (100 2) 10 11 10 12	(72)発明者	
(31)優先権主張番号	特顯平3-319431		山口県宇部市大字冲宇部5253番地 セント
(32)優先日	平3(1991)12月3日		ラル硝子株式会社宇部研究所内
(33)優先権主張国	日本(JP)	_(72)発明者	藤井 正
			山口県宇部市大字冲宇部5253番地 セント
			ラル硝子株式会社宇部研究所内
		(72)発明者	小林 養幸
			山口県宇部市大字冲宇部5253番地 セント
			ラル硝子株式会社宇部研究所内
		(74)代理人	

(54) 【発明の名称】 アルコキシシラン非完全分解物のクリーニング方法

(57)【要約】

【目的】比較的安価に得られるHFガスを使用して、アルコキシシランを原料としたCVD法により薄膜形成装置の目的以外の場所に堆積した非完全分解生成物をクリーニング処理する。

【構成】CVD法により薄膜形成装置または該装置の治具、配管等に堆積したアルコキシシラン非完全分解生成物 [(SiCxHYOz) $_n$, X=0. $1\sim2$, $Y=1\sim15$, Z=0. $1\sim5$, n>0]をHFガスと接触させて除去し、特に式(I)

PR₂0= 2Z 6-2X+Y+8 (100/a-1) P P:系内圧 a:HF濃度 (vol%)

(I)

で求められる H_2 O分圧 (PH_20) に相当する露点以上 の温度でHF ガスと接触させて除去する。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 アルコキシシランの分解によりシリコン 酸化膜を成膜する装置において、反応器、該装置の治具 ・部品および配管内に堆積した非完全分解物〔(SiC $x H Y O z) n , X = 0 . 1 \sim 2 , Y = 1 \sim 15 , Z =$ $0.1\sim5$, n>0] をHFガスと接触させて除去する ことを特徴とするアルコキシシラン非完全分解物のクリ

ーニング方法。

【請求項2】 アルコキシシランの分解によりシリコン 酸化膜を成膜する装置において、反応器、該装置の治具 ・部品および配管内に堆積した非完全分解物〔(SiC $x H y O z) n , X = 0 . 1 \sim 2 , Y = 1 \sim 15 , Z =$ $0.1 \sim 5, n > 0$ &

2

【数1】

$$PH_20 = \frac{2Z}{6-2X+Y+8 (100/a-1)} P$$
 (1)

P:系内圧 a:HF濃度(vol%)

式(I)で求められるH2 O分圧(PH2O)に相当する 露点以上の温度でHFガスと接触させることを特徴とす る請求項1記載のアルコキシシラン非完全分解物のクリ ーニング方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、アルコキシシランを原 料として用いたシリコン酸化膜形成装置の反応器、該装 置の冶具・部品および配管内に付着もしくは堆積したア 20 ルコキシシランの非完全分解物を装置、冶具・部品、配 管等そのものを損傷させることなく除去するアルコキシ シランの非完全分解物のクリーニング法に関する。

【従来の技術およびその解決すべき課題】アルコキシシ ランを原料として用い、CVD(熱CVD、プラズマC VD) によりSiO2 を堆積させる場合、装置器壁、該 装置冶具、配管内には、C, H, O, Siを含む化合物 (非完全分解物) が付着もしくは堆積する。これらの化 合物が生成することにより反応器内部にパーティクルが 30 発生したり、配管の詰まりを引き起こしたりする。その ため、これら堆積物を随時除去せねばならない。現状の これら堆積物の除去法としては、装置、配管等を解体 し、人力により擦り採る方法、強酸による湿式洗浄方 法、サンドブラスト法により除去する方法が一般的に用 いられている。また、反応室内に限れば、NF3 ガスに よるプラズマクリーニングも行われている。ところが、 これらの方法では、洗浄のために装置解体、配管解体、 冶具取り出し等の作業が必要であり、長時間の作業時間 を必要としCVD装置の稼働率を著しく損う。また、N 40 F₃ によるプラズマクリーニングでは、プラズマ雰囲気 外の部分は洗浄できず、配管内は当然クリーニングでき ない。

【0003】一方、C1F3 、F2 、フッ化水素酸蒸気 を用いたプラズマレスクリーニングも考えられるが、当 該化合物と接触させるとSiO2 化した反応残査を生 じ、反応器内のパーティクル増加の原因となる。また、 フッ化水素酸蒸気を用いると配管やフランジに使用され ている金属材料や反応器材料である石英を激しく腐食す

【0004】そこで、装置解体、冶具取り出し、配管解 体等の作業を必要とせず、効率的に、かつ装置材料に腐 食を与えずに、当該化合物を除去する方法が望まれる。 [0005]

【課題を解決するための手段】本発明者らは鋭意検討の 結果、アルコキシシラン非完全分解生成物とHFガスと を接触させることにより装置解体、配管解体、冶具取り 外しを行うことなく速やかに反応除去し、特に、除去に 際してH2 Oが腐食に関与していることを見いだし、反 応装置の金属材料を腐食させることなくクリーニングす る方法を見いだした。

【0006】すなわち、アルコキシシランの分解により シリコン酸化膜を成膜する装置において、反応器、該装 置の治具・部品および配管内に堆積した非完全分解物 ((S i Cx Hy O₂) $_{n}$, X = 0. 1 ~ 2, Y = 1 ~ 15, Z=0. $1\sim5$, n>0] をHFガスと接触させ て除去することを特徴とするアルコキシシラン非完全分 解物のクリーニング方法、特に、アルコキシシランの分 解によりシリコン酸化膜を成膜する装置において、反応 器、該装置の治具・部品および配管内に堆積した非完全 分解物 [(SiCx Hy Oz) n, X=0.1~2, Y $= 1 \sim 15$, Z = 0. $1 \sim 5$, n > 0) &

[0007] 【数2】

$$PH_20 = \frac{2Z}{6-2X+Y+8(100/a-1)}$$
 P:系内圧 a:HF濃度(vol%)

【0008】式(I)で求められるH2 O分圧(PH20) に相当する露点以上の温度でHFガスと接触させる ことを特徴とする請求項1記載のアルコキシシラン非完 50 コキシシランを原料として、CVDによりSiO₂ 膜を

全分解物のクリーニング方法を提供するものである。 【0009】以下、本発明をより詳細に説明する。アル 3

堆積させ成膜する装置は一般的に図1の様な構成になっている。この様な成膜装置の反応器3側壁や排気系配管1等の内部には、付着箇所の違いによりアルコキシシランが非完全に分解した透明な硝子状、半透明な硝子状、白色のカレット状、黄白色のカレット状など種々の組成比でSi、C、H、Oを含有する重合物 [(SiCx H $_{1}$ Oz) $_{1}$ $_{2}$ $_{3}$ $_{4}$ $_{5}$ $_{5}$ $_{1}$ $_{5}$ $_{5}$ $_{5}$ $_{6}$ $_{1}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{1}$ $_{1}$ $_{1}$ $_{1}$ $_{1}$ $_{2}$ $_{3}$ $_{4}$ $_{5}$ $_{5}$ $_{1}$ $_{5}$ $_{5}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{1}$ $_{1}$ $_{1}$ $_{1}$ $_{2}$ $_{3}$ $_{4}$ $_{5}$ $_{5}$ $_{1}$ $_{5}$ $_{5}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{8}$ $_{7}$ $_{8}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{7}$ $_{8}$ $_{7}$ $_{$

【0010】本発明において、原料として使用されるアルコキシシランは、一般式が

(RO) n SiA4-n または (RO) n SiR'4-n 〔式中のAはハロゲン原子、RとR'はそれぞれ独立し てアルキル基、アリール基、グリシドキシアルキル基、 アクリロキシアルキル基、メタクリロキシアルキル基、 またはビニル基を示し、nは0または1~4の整数であ る。〕で表される化合物であって、例えばモノメトキシ トリクロロシラン、ジメトキシジクロロシラン、トリメ トキシモノクロロシラン、モノエトキシトリクロロシラ ン、ジエトキシジクロロシラン、トリエトキシモノクロ ロシラン、モノアリロキシトリクロロシラン、ジアリロ キシジクロロシラン、モノメトキシトリフロロシラン、 ジメトキシジフロロシラン、トリメトキシモノフロロシ ラン、モノエトキシトリフロロシラン、ジエトキシジフ ロロシラン、トリエトキシモノフロロシラン、モノアリ 30 ロキシトリフロロシラン、ジアリロキシジフロロシラ ン、テトラメトキシシラン、テトラエトキシシラン、テ トラプロポキシシラン、テトラブトキシシラン、モノメ チルトリメトキシシラン、モノエチルトリメトキシシラ ン、モノエチルトリエトキシシラン、モノエチルトリエ トキシシラン、モノエチルトリブトキシシラン、モノフ ェニルトリメトキシシラン、モノフェニルトリエトキシ シラン、ジメチルジメトキシシラン、ジエチルジエトキ シシラン、ジフェニルジメトキシシラン、ジフェニルジ エトキシシラン、ジエチルジブトキシシラン、ビニルメ 40 チルジメトキシシラン、ビニルエチルジエトキシシラ ン、ビニルトリメトキシシラン、ビニルトリエトキシシ ラン、ビニルトリプトキシシラン、γ-アクリロキシプ ロピルトリメトキシシラン、γーアクリロキシプロピル トリエトキシシラン、β-メタクリロキシエチルトリメ トキシシラン、βーメタクリロキシエチルトリエトキシ シラン、βーグリシロキシエチルトリメトキシシラン、 βーグリシロキシエチルトリエトキシシラン、γープロ ピルトリメトキシシラン、ャーグリシドキシプロピルト リエトキシシラン等が挙げられる。

【0011】本発明においては、反応により生成するH2 Oの液化を防ぎ、材料の腐食が発生しない条件として、対象堆積非完全分解物の組成から得られるH2 O分圧に相当する露点以上の温度で処理するものであるが、予め配管中の種々の堆積物を元素分析し、最も多量にH2 Oを発生する堆積物組成とクリーニング時のHF 濃度条件から種々のクリーニング条件下におけるH2 Oの露点を求め、金属材料に腐食を与えない適切なクリーニング条件を設定する必要がある。

【0012】本発明においては、式(I)より求めた露点以上の温度でクリーニングを行えば金属の腐食を起こすことはなく、除去速度を考慮するとより高温の方がよいが、作業安全性から配管加温する温度は100℃以下が好ましい(但し、断熱材を用いる場合はこの限りではない)。

【0013】また、系内圧は特に限定されず、通常、常 圧ないし減圧が適用される。堆積物除去速度の面からは 高い方が好ましいが、装置構造等を考慮して適時選択す ればよい。また、HF濃度は高い方が除去速度面からは 有利であるが、他の条件との関係を考慮して選択すれば よい。例えば、クリーニング時の系内圧が100Torr~ 760Torrの場合、HF濃度は50vol%以下に窒 素、アルゴン等の不活性ガスで希釈し、空塔速度は0. 1 S L M ~ 1 0 0 S L M で クリーニング すること が 好ま しい。但し、成膜装置の構造上100Torr以下の圧力で しかクリーニングできない場合は、濃度1~100vo 1%、空塔速度0.1SLM~100SLMの範囲でク リーニング条件を選択してもよい。また、希釈ガスとし ては不活性ガス以外に、反応器壁に付着した完全分解物 であるSiO2膜のエッチング速度を向上させる目的で F2 やClF3 等の他のフッ化物ガスや他のハロゲンガ ス、酸素、水素等を式(I)で求めるH2 O分圧に影響 を与えない濃度(1 v o 1%以下)ならば添加してもよ

[0014]

【実施例】以下、本発明を実施例により具体的に説明するが、本発明はかかる実施例により限定されるものではない。

【0015】実施例1~8、比較例1~5

40 テトラエトキシシラン (TEOS) を原料とし熱CVD (800℃) を行った装置の排気管中には透明硝子状の物、半透明硝子状の物、白色カレット状の物が付着していた。この堆積物を蛍光X線分析装置、元素分析装置及びICPを用いて元素分析したところ、各々の化合物は何れもSi、C、H、Oを含有しておりその組成比から、透明硝子状の物はSiCH12O3、半透明硝子状の物SiCH10O2、白色の物はSiC0.5 H2Oなる組成であることがわかった。これらをHFガスと反応させ、その反応生成物を同定したところH2O、CH4、50 H2、SiF4が存在することを確認した。これらの化

(4)

特開平5-214339

5

合物の組成から式(I)に従い種々のクリーニング条件

[0016]

に於けるH2 Oの餌点を求めた(表1)。

【表1】

(3(1/)	,	130 1	,	
付着物		ング条件		
	系内圧力	HF濃度	PH ₂ 0	点電
組成	(Torr)	(vol%)	(Torr)	(°C)
	500	100	188	65
Į		50	125	56
		20	63	42
		10	34	31
SiCH ₁₂ O ₃		5	18	20
	100	100	38	33
		50	25	25
	10	100	3.8	<0
	500	100	143	59
		50	91	49
		20	43	35
SiCH ₁₀ O ₂		10	23	24
	100	100	29	28
	10	100	2. 9	<0
	500	100	143	59
		50	67	43
		20	26	26
SiC _{0.5} H ₂ O		10	13	15
	100	100	29	28
	10	100	2.9	<0

【0017】次に、最もH2 Oの露点が高かった透明硝子状の堆積物が平均の厚み1cmほど付着した図1に示すSUS316製の配管1およびフレキシブルホース2を用いて図2の様な装置を製作し、表2の条件でHFガスを非完全分解物6と接触させクリーニングしたのち、各部の腐食の有無及び反応状態を観察した。その結果、表1で求めた露点以上の温度でテープヒータ5を用い加

温した場合、または加温しなかった場合でも配管温度が表1に示す露点を越える条件の場合には装置各部に腐食は認められなかった。また、何れの場合もクリーニング時間1時間で付着物を完全に除去できた。

[0018]

【表 2 】

クリーロ音楽	イング条件口口を当中	1	世界	4 \$	
(SLM)			E D	展 で で で	美教教教
100 10	II II	-	7.0	65	闘会無し
100 10			09	6 5	7529、周辺、ルギップ、峰-ス部に腐食有り
50 5			09	56	路会無し
50			50	56	75沙"周辺、ルギク7、除-X都に腐食有り
20 2			20	4 2	政会無い
20 2			35	4 2	アシング周辺、スレキシブルルース部に僅かに腐食有り
10 1			35	31	脳食無し
10 1			25	31	7ラング周辺、フレキシブルホース部に僅かに腐食有り
ເດ			25	20	脳食無し
100 10			40	က	路会無し
100 10			30	33	フランジ周辺、ユレキシブルトース部に低かに腐食有り
50			25	25	踏女無つ
100 10			25	0>	脳食無し

【0019】以下実施例、比較例中には非完全分解物中 最もH2 O分圧が高くなる組成の化合物から算出した露 点を記した。

実施例9

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全 分解物:露点65℃) に500Torr、濃度100vol % (HF流量10SLM) のHFガスを1時間流通させ た。その際、図1に示すCVD装置の配管1や反応器3 のフランジ部4等はすべて70℃に加温した。HFの流 通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが 腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜 50

厚約1 cm) は完全に除去できていた。

【0020】比較例6

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全 分解物:露点65℃) に500Torr、濃度100vol % (HF流量10SLM) のHFガスを1時間流通させ た。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等 はすべて60℃に加温した。HFの流通を止めCVD装 置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの 周辺部や配管が激しく腐食していた。また、堆積物(配 管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0021】実施例10

q

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点5.6 ℃)に5.00 Torr、濃度5.0 vol% (HF流量5.0 LM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて6.0 ℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1.0 cm)は完全に除去できていた。

【0022】比較例7

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全 10分解物: 露点56℃)に500Torr、濃度50vol% (HF流量5SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて50℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの周辺部や配管が激しく腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0023】 実施例11

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点42℃)に500Torr、濃度20vol% 20 (HF流量2SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて50℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0024】比較例8

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点42°C)に500Torr、濃度20vol% (HF流量2SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて40°Cに加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの周辺部や配管が僅かに腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0025】実施例12

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点 31°)に500Torr、濃度10vo1%(HF流量1SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて 35° ~ 40° Cに保温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0026】比較例9

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点31℃)に500Torr、濃度10vol%(HF流量1SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管は保温しなかった(20℃~35℃)。反応器のフランジは40℃に保温した。HF 50

の流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ温度が28℃~20℃であったフレキシブルホースが僅かに腐食していた。また、堆積物(配管中平均 膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

10

【0027】 実施例13

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点33℃)に100Torr、濃度100vol%(HF流量10SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて40℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0028】比較例10

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点33 $^{\circ}$)に500Torr、濃度10vol%(HF流量1SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管は保温しなかった(25 $^{\circ}$ ~35 $^{\circ}$ 0)。反応器のフランジは40 $^{\circ}$ Cに保温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ温度が28 $^{\circ}$ ~25 $^{\circ}$ Cであったフレキシブルホースが僅かに腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0029】 実施例14

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点25°C)に100Torr、濃度50vol% (HF流量5SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、配管は特に加温しなかった(25°C~35°C)。反応器のフランジ部等は40°Cに保温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0030】実施例15

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点25°C)に10Torr、濃度100vol% (HF流量10SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、配管は特に加温しなかった(25°C~35°C)。反応器のフランジ部等は40°Cに保温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0031】実施例16

テトラメトキシシラン (TMOS) を原料とし熱CVD を行った成膜装置 (非完全分解物: 露点60℃) に500 Torr、濃度100vol% (HF流量10SLM) の HFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて70℃に加温した。 HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物 (配管中平均膜厚約1cm) は完全に除去できていた。

11

【0032】比較例11

TMOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点60℃)に500Torr、濃度100vol%(HF流量10SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて50℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの周辺部や配管が激しく腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0033】実施例17

トリエトキシモノフロロシランを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点50℃)に500Torr、濃度100vol%(HF流量10SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて60℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0034】比較例12

TMOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全 20 分解物: 露点50℃) に500Torr、濃度100vol% (HF流量10SLM) のHFガスを1時間流通させ

た。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて40℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの周辺部や配管が激しく腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

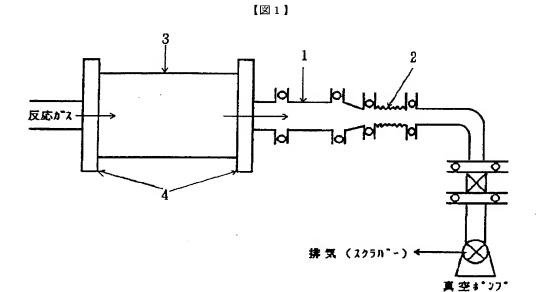
[0035]

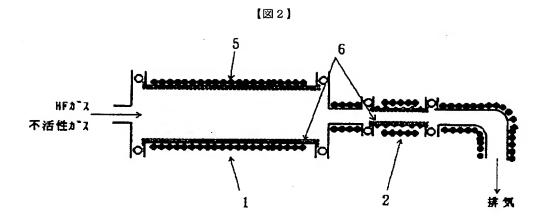
【発明の効果】HFガスを用いて行う本発明のクリーニング方法は、薄膜形成装置、治具・部品、配管等の解体を行うことなく、付着、堆積したアルコキシシランの非完全分解生成物を容易にクリーニング処理できるものである。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明で用いたCVD装置の概略図を示す。 【図2】本発明で用いた実験装置の概略図を示す。 【符号の説明】

- 1. 配管
- 2. フレキシブルホース
- 3. 反応器
- 4. フランジ
- 5. テープヒータ
- 6. 非完全分解物





【手続補正書】

【提出日】平成4年11月18日

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】全文

【補正方法】変更

【補正内容】

【書類名】 明細書

【発明の名称】 アルコキシシラン非完全分解物のクリーニング方法

【特許請求の範囲】

【請求項1】 アルコキシシランの分解によりシリコン酸化膜を成膜する装置において、反応器、該装置の治具

・部品および配管内に堆積した非完全分解物〔(SiCxHYOz) $_n$, X=0. $1\sim2$, $Y=1\sim15$, Z=0. $1\sim5$, n>0〕をHFガスと接触させて除去することを特徴とするアルコキシシラン非完全分解物のクリーニング方法。

【請求項2】 アルコキシシランの分解によりシリコン酸化膜を成膜する装置において、反応器、該装置の治具・部品および配管内に堆積した非完全分解物 [(SiC x HY Oz) $_{\rm n}$, X=0.1~2, Y=1~15, Z=0.1~5, $_{\rm n}$ >0]を

【数1】

$$PH_20 = \frac{2Z}{6-2X+Y+8 (100/a-1)} P$$
 (1)
P:系内圧 a:HF濃度 (vol%)

式(I)で求められるH2 O分圧(PH20)に相当する 露点以上の温度でHFガスと接触させることを特徴とす る請求項1記載のアルコキシシラン非完全分解物のクリ ーニング方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、アルコキシシランを原料として用いたシリコン酸化膜形成装置の反応器、該装置の冶具・部品および配管内に付着もしくは堆積したアルコキシシランの非完全分解物を装置、冶具・部品、配管等そのものを損傷させることなく除去するアルコキシシランの非完全分解物のクリーニング法に関する。

[0002]

【従来の技術およびその解決すべき課題】アルコキシシランを原料として用い、CVD(熱CVD、プラズマCVD)により SiO_2 を堆積させる場合、装置器壁、該装置冶具、配管内には、C, H, O, Si を含む化合物

(非完全分解物)が付着もしくは堆積する。これらの化合物が生成することにより反応器内部にパーティクルが発生したり、配管の詰まりを引き起こしたりする。そのため、これら堆積物を随時除去せねばならない。現状のこれら堆積物の除去法としては、装置、配管等を解体し、人力により擦り採る方法、強酸による湿式洗浄方法、サンドブラスト法により除去する方法が一般的に用いられている。また、反応室内に限れば、NF3 ガスによるプラズマクリーニングも行われている。ところが、これらの方法では、洗浄のために装置解体、配管解体、治具取り出し等の作業が必要であり、長時間の作業時間を必要としCVD装置の稼働率を著しく損う。また、NF3によるプラズマクリーニングでは、プラズマ雰囲気外の部分は洗浄できず、配管内は当然クリーニングできない。

【0003】一方、C1F3、F2、フッ化水素酸蒸気を用いたプラズマレスクリーニングも考えられるが、当

該化合物と接触させるとSiO2 化した反応残査を生じ、反応器内のパーティクル増加の原因となる。また、フッ化水素酸蒸気を用いると配管やフランジに使用されている金属材料や反応器材料である石英を激しく腐食する。

【0004】そこで、装置解体、冶具取り出し、配管解体等の作業を必要とせず、効率的に、かつ装置材料に腐食を与えずに、当該化合物を除去する方法が望まれる。 【0005】

【課題を解決するための手段】本発明者らは鋭意検討の結果、アルコキシシラン非完全分解生成物とHFガスとを接触させることにより装置解体、配管解体、冶具取り外しを行うことなく速やかに反応除去し、特に、除去に際してH2 Oが腐食に関与していることを見いだし、反応装置の金属材料を腐食させることなくクリーニングす

る方法を見いだした。

【0006】すなわち、アルコキシシランの分解によりシリコン酸化膜を成膜する装置において、反応器、該装置の治具・部品および配管内に堆積した非完全分解物 [(SiCx Hy Oz)n, X=0.1~2, Y=1~15, Z=0.1~5, n>0]をHFガスと接触させて除去することを特徴とするアルコキシシラン非完全分解物のクリーニング方法、特に、アルコキシシランの分解によりシリコン酸化膜を成膜する装置において、反応器、該装置の治具・部品および配管内に堆積した非完全分解物 [(SiCx Hy Oz)n, X=0.1~2, Y=1~15, Z=0.1~5, n>0]を【0007】

【000 【数2】

$$PH_20 = \frac{2Z}{6 - 2X + Y + 8 (100/a - 1)} P \tag{1}$$

P:系内圧 a:HF濃度(vol%)

【0008】式(I)で求められるH2 O分圧(PH20)に相当する露点以上の温度でHFガスと接触させることを特徴とする請求項1記載のアルコキシシラン非完全分解物のクリーニング方法を提供するものである。 【0009】以下、本発明をより詳細に説明する。アル

【0009】以下、本発明をより詳細に説明する。アルコキシシランを原料として、CVDによりSiO2 膜を堆積させ成膜する装置は一般的に図1の様な構成になっている。この様な成膜装置の反応器3側壁や排気系配管1等の内部には、付着箇所の違いによりアルコキシシランが非完全に分解した透明な硝子状、半透明な硝子状、白色のカレット状、黄白色のカレット状など種々の組成比でSi、C、H、Oを含有する重合物 [(SiCx H Y Oz)n, X=0.1~2, Y=1~15, Z=0.1~5, n>0]が多量に付着する。これらをHFガスと反応させると完全に反応しガス化し、反応生成物としてH2 O、CH4、H2、SiF4 を生じる。しかし、反応生成物中にH2 Oが存在するため、ガスの滞留が起こり易くHFの利用率が高い箇所ではH2 Oが液化し、HFを吸収することにより金属材料を腐食する場合がある

【0010】本発明において、原料として使用されるアルコキシシランは、一般式が

(RO) n Si A4-n または (RO) n Si R'4-n [式中のAはハロゲン原子、RとR' はそれぞれ独立してアルキル基、アリール基、グリシドキシアルキル基、アクリロキシアルキル基、メタクリロキシアルキル基、またはビニル基を示し、nは0または1~4の整数である。〕で表される化合物であって、例えばモノメトキシトリクロロシラン、ジメトキシジクロロシラン、トリメトキシモノクロロシラン、ドリエトキシモノクロンラン、ジエトキシジクロロシラン、トリエトキシモノクロ

ロシラン、モノアリロキシトリクロロシラン、ジアリロ キシジクロロシラン、モノメトキシトリフロロシラン、 ジメトキシジフロロシラン、トリメトキシモノフロロシ ラン、モノエトキシトリフロロシラン、ジエトキシジフ ロロシラン、トリエトキシモノフロロシラン、モノアリ ロキシトリフロロシラン、ジアリロキシジフロロシラ ン、テトラメトキシシラン、テトラエトキシシラン、テ トラプロポキシシラン、テトラブトキシシラン、モノメ チルトリメトキシシラン、モノエチルトリメトキシシラ ン、モノエチルトリエトキシシラン、モノエチルトリエ トキシシラン、モノエチルトリブトキシシラン、モノフ ェニルトリメトキシシラン、モノフェニルトリエトキシ シラン、ジメチルジメトキシシラン、ジエチルジエトキ シシラン、ジフェニルジメトキシシラン、ジフェニルジ エトキシシラン、ジエチルジブトキシシラン、ビニルメ チルジメトキシシラン、ビニルエチルジエトキシシラ ン、ビニルトリメトキシシラン、ビニルトリエトキシシ ラン、ビニルトリブトキシシラン、γーアクリロキシプ ロピルトリメトキシシラン、γ-アクリロキシプロピル トリエトキシシラン、β-メタクリロキシエチルトリメ トキシシラン、βーメタクリロキシエチルトリエトキシ シラン、βーグリシロキシエチルトリメトキシシラン、 β - グリシロキシエチルトリエトキシシラン、γ - プロ ピルトリメトキシシラン、γーグリシドキシプロピルト リエトキシシラン等が挙げられる。

【0011】本発明においては、反応により生成するH2Oの液化を防ぎ、材料の腐食が発生しない条件として、対象堆積非完全分解物の組成から得られるH2O分圧に相当する露点以上の温度で処理するものであるが、予め配管中の種々の堆積物を元素分析し、最も多量にH2Oを発生する堆積物組成とクリーニング時のHF濃度

条件から種々のクリーニング条件下におけるH2 〇の露点を求め、金属材料に腐食を与えない適切なクリーニング条件を設定する必要がある。

【0012】本発明においては、式(I)より求めた露点以上の温度でクリーニングを行えば金属の腐食を起こすことはなく、除去速度を考慮するとより高温の方がよいが、作業安全性から配管加温する温度は100℃以下が好ましい(但し、断熱材を用いる場合はこの限りではない)。

【0013】また、系内圧は特に限定されず、通常、常圧ないし減圧が適用される。堆積物除去速度の面からは高い方が好ましいが、装置構造等を考慮して適時選択すればよい。また、HF濃度は高い方が除去速度面からは有利であるが、他の条件との関係を考慮して選択すればよい。例えば、クリーニング時の系内圧が100Torr~760Torrの場合、HF濃度は50vol%以下に窒素、アルゴン等の不活性ガスで希釈し、空塔速度は0.1SLM~100SLMでクリーニングできない場合は、濃度1~100vol%、空塔速度0.1SLM~100SLMの範囲でクリーニング条件を選択してもよい。また、希釈ガスとしては不活性ガス以外に、反応器壁に付着した完全分解物

であるSiO2 膜のエッチング速度を向上させる目的で F2 やC1F3 等の他のフッ化物ガスや他のハロゲンガス、酸素、水素等を式 (I) で求めるH2 O分圧に影響を与えない濃度 $(1 \vee o1\%$ 以下) ならば添加してもよい。

[0014]

【実施例】以下、本発明を実施例により具体的に説明するが、本発明はかかる実施例により限定されるものではない。

【0015】実施例1~20

テトラエトキシシラン(TEOS)を原料とし、熱CVDにより800℃で成膜した際、管体温度約400℃の排気管中に堆積した化合物(組成;C:8.7wt%,H:2.8wt%,O:45.0wt%,Si:43.5wt%)を種々の温度、濃度のHFガスに接触させ反応除去することを行った。その結果を表1に示した。結果から分かるようにいずれの条件においても当該化合物を完全に除去できた。なお、残査の重量分析には熱重量分析装置を用いた。

[0016]

【表1】

実施例	サンブル量 (mg)	ガス圧力 (Torr)	ガス温度 (℃)	H F 濃度 (Vo1%)	暴蘇時間 (min)	残査の
1	2 5	1	150	1 0 0	1 3	無
2	2 5	3	150	100	10	無
3	2 5	1 0	150	100	4	無
4	2 5	10	150	5 0	1 5	無
5	2 5	10	150	3 0	2 2	無
6	2 5	10	150	2 0	4 0	無
7	2 5	1 0	150	1 0	8 0	無
8	25	1 0	150	1	280	無
9	2 5	1 0	150	0.1	280	有
1 0	25	1 0	150	0.1	5 3 0	無
1 1	25	100	150	100	3	無
1 2	25	200	150	100	3	無
1 3	2 5	300	150	100	3	無
1 4	2 5	500	150	100	2	無
1 5	2 5	760	150	1 0 0	1	無
1 6	2 5	1 0	2 5	100	19	無
1 7	25	10	5 0	1 0 0	7	無
1 8	25	10	100	100	5	無
1 9	2 5	1 0	200	100	1	無
2 0	2 5	1 0	400	1 0 0	0.1	無

【0017】実施例21~40

TEOSを原料とし、熱CVDにより800℃で成膜した際、管体温度約400℃の排気管中に堆積した化合物(組成; C:2.4wt%, H:2.1wt%, O:51.3wt%, Si:44.2wt%)を種々の温度、濃度のHFガスに接触させ反応除去することを行った。

その結果を表2に示した。結果から分かるようにいずれ の条件においても当該化合物を完全に除去できた。な お、残査の重量分析には熱重量分析装置を用いた。

[0018]

【表2】

実施例	サンプル量 (mg)	ガス圧力 (Torr)	ガス温度 (°C)	HF濃度 (Vol%)	暴路時間 (min)	残査の 有無
2 1	2 5	1	1 5 0	100	1 5	無
2 2	2 5	3	150	100	1.1	無
2 3	2 5	1 0	150	100	4.5	無
2 4	2 5	1 0	150	5 0	1 6	無
2 5	2 5	1 0	150	3 0	22.5	無
2 6	2 5	1 0	150	2 0	4 2	無
2 7	25	10	150	1 0	8 3	無
2 8	25	10	150	1	285	無
2 9	2 5	10	150	0.1	285	有
3 0	25	1 0	150	0.1	5 3 5	無
3 1	2 5	100	150	100	4	無
3 2	2 5	200	150	100	3	無
3 3	25	3 0 0	150	100	2.5	無
3 4	2 5	500	150	100	. 2	無
3 5	2 5	760	150	100	1	無
3 6	25	1 0	2 5	100	· 2 0	無
3 7	25	1 0	5 0	100	9	無
3 8	25	1 0	100	100	7	無
3 9	2 5	1 0	200	100	1.5	無
4 0	2 5	1 0	4 0 0	1 0 0	0.1	無

【0019】比較例1~4

該薄膜装置の主要部はほとんど石英(SiO2)で製作されているため、HFガスとの反応性を確認した。石英をHFガスと接触させ熱重量分析装置にて重量変化を測定し、さらに目視により失透が起こるか否かを観察し

た。その結果を表3に示した。結果から分かるように重 量の変化および失透は起こらなかった。

[0020]

【表3】

比較例	温度 (℃)	ガス圧力 (Torr)	HF濃度 (Vol%)	暴露時間 (min)	重量変化	失透
1	5 0	1 0	1 0 0	6 0	無	無
2	1 5 0	1 0	100	6 0	無	無
3	500	1 0	100	6 0	無	無
4	600	1 0	100	6 0	無	無

【0021】実施例41~48、比較例5~9 TEOSを原料とし熱CVD(800℃)を行った装置の排気管中には透明硝子状の物、半透明硝子状の物、白色カレット状の物が付着していた。この堆積物を蛍光X線分析装置、元素分析装置及びICPを用いて元素分析

したところ、各々の化合物は何れもSi、C、H、Oを含有しておりその組成比から、透明硝子状の物はSi C H_{12} O_3 、半透明硝子状の物Si CH_{10} O_2 、白色の物はSi $C_{0.5}$ H_2 Oなる組成であることがわかった。これらをHF ガスと反応させ、その反応生成物を同定した

ところ H_2 O、 CH_4 、 H_2 、S i F_4 が存在することを確認した。これらの化合物の組成から式(I) に従い種々のクリーニング条件に於ける H_2 Oの露点を求めた(表 4)。

【0022】

付着物	クリーニ	ング条件		
組成	系内圧力 (Torr)	HF濃度 (vol%)	PH ₂ O (Torr)	露点 (℃)
SiCH ₁₂ 0 ₃	500	100 50 20 10 5	188 125 63 34 18	65 56 42 31 20
	100	100	3 8 2 5	33 25
	10	100	3.8	<0
SiCH ₁₀ O ₂	500	100 50 20 10	143 91 43 23	59 49 35 24
•	100	100	29	28
9	10	100	2.9	<0
SiC _{0.5} H ₂ O	500	100 50 20 10	143 67 26 13	59 43 26 15
	100	100	29	28
	10	100	2.9	<0

【0023】次に、最もH2 Oの露点が高かった透明硝子状の堆積物が平均の厚み1cmほど付着した図1に示すSUS316製の配管1およびフレキシブルホース2を用いて図2の様な装置を製作し、表5の条件でHFガスを非完全分解物6と接触させクリーニングしたのち、各部の腐食の有無及び反応状態を観察した。その結果、表4で求めた露点以上の温度でテープヒータ5を用い加

温した場合、または加温しなかった場合でも配管温度が表4に示す露点を越える条件の場合には装置各部に腐食は認められなかった。また、何れの場合もクリーニング時間1時間で付着物を完全に除去できた。

[0024]

【表 5 】

金林郎	<i>.</i>	-116	クリーニング条件				
HARRI	系内压力 (Torr)	HF濃度 (vol%)	H F 裕量 (SLM)	(王)	温度 (て)	京 (C)	観察結果
実施例41	005	100	1.0	-	7.0	6 5	協食無し
LLAXINI 5	200	100	1 0	→.	0 9	6.5	アジ周辺、745万は一八部に腐食有り
実施例42	200	5 0	ß	-	0 9	56	腐食無し
H-AXPII 6	200	5.0	5	-	5 0	56	75沙哥迈、745分体-7部公路食有り
实施例 4 3	5 0 0	2 0	23		5 0	4.2	展金無し
比較例7	500	2 0	23		3 5	4.2	75ジ周辺、フレキシウルトース部に僅かに腐食有り
实施列 4 4	200	10	. 🗝	-	လ က	31	風食無し
比較別8	200	10		-	2 5	31	75分間辺、744分は~7部に僅かに腐食有り
実施例45	500	သ	2		2 5	0 2	腐食無し
美施列46	100	100	1 0		4 0	33	腐食無し
HAXIN 0	100	100	1.0		3 0	33	75ジ周辺、フレキシウルトース部に僅かに腐食有り
实施列47	100	5.0	ഹ	,I	2 2	2.5	歴色無い
実施 例 4 8	10	100	1.0	-	2.5	0 >	腐食無し

【0025】以下実施例、比較例中には非完全分解物中 最もH2 O分圧が高くなる組成の化合物から算出した露 点を記した。

実施例49

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点6.5°C)に5.00Torr、濃度1.00vol%(HF流量1.0SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、図1に示すCVD装置の配管1や反応器3のフランジ部4等はすべて7.0°Cに加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0026】比較例10

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点65℃)に500Torr、濃度100vol

% (HF流量10SLM) のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて60℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの周辺部や配管が激しく腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0027】実施例50

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点5.6 °C)に5.00 Torr、濃度5.0 vol% (HF流量5 SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて6.0 °C に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1.c m)は完全に除去できていた。

(15)

【0028】比較例11

TEOSを原料とし熟CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点5.6 °C)に5.00 Torr、濃度5.0 vol% (HF流量5 SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて5.0 °Cに加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの周辺部や配管が激しく腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約1.cm)は完全に除去できていた。

【0029】実施例51

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点42%)に500Torr、濃度20vol%(HF流量2SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて50%に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0030】比較例12

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点42℃)に500Torr、濃度20vol%(HF流量2SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて40℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの周辺部や配管が僅かに腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0031】実施例52

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点31%)に500Torr、濃度10vol%(HF流量1SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて $35\%\sim40\%$ に保温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0032】比較例13

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点 $3\,1^{\circ}$)に $5\,0\,0$ Torr、濃度 $1\,0\,v\,o\,1^{\circ}$ (HF流量 $1\,S\,L\,M$)のHFガスを $1\,$ 時間流通させた。その際、CVD装置の配管は保温しなかった($2\,0^{\circ}$ ~ $3\,5^{\circ}$)。反応器のフランジは $4\,0^{\circ}$ に保温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ温度が $2\,8^{\circ}$ ~ $2\,0^{\circ}$ であったフレキシブルホースが僅かに腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約 $1\,c\,m$)は完全に除去できていた。

【0033】実施例53

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点33℃)に100Torr、濃度100vol%(HF流量10SLM)のHFガスを1時間流通させ

た。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて40℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0034】比較例14

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点 33°)に500Torr、濃度10 vol%(HF流量1SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管は保温しなかった(25° ~ 35°)。反応器のフランジは 40° Cに保温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ温度が 28° ~ 25° Cであったフレキシブルホースが僅かに腐食していた。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0035】実施例54

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点25°C)に100Torr、濃度50vol% (HF流量5SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、配管は特に加温しなかった(25°C~35°C)。反応器のフランジ部等は40°Cに保温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0036】実施例55

TEOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点25℃)に10Torr、濃度100vo1% (HF流量10SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、配管は特に加温しなかった(25℃~35℃)。反応器のフランジ部等は40℃に保温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0037】 実施例56

テトラメトキシシラン(TMOS)を原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点60C)に50OTorr、濃度100vol%(HF流量10SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて70Cに加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0038】比較例15

TMOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点60%)に500Torr、濃度100vol%(HF流量10SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて50%に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの周辺部や配管が激しく腐食していた。また、堆積物(配

管中平均膜厚約1 cm) は完全に除去できていた。

【0039】 実施例57

トリエトキシモノフロロシランを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点50℃)に500To rr、濃度100vol%(HF流量10SLM)のHF ガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて60℃に加温した。HF の流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したが腐食は認められなかった。また、堆積物(配管中平均膜厚約1cm)は完全に除去できていた。

【0040】比較例16

TMOSを原料とし熱CVDを行った成膜装置(非完全分解物:露点50℃)に500Torr、濃度100vol%(HF流量10SLM)のHFガスを1時間流通させた。その際、CVD装置の配管や反応器のフランジ部等はすべて40℃に加温した。HFの流通を止めCVD装置を解体し、各部の腐食を観察したところ、フランジの周辺部や配管が激しく腐食していた。また、堆積物(配

管中平均膜厚約1 cm) は完全に除去できていた。

[0041]

【発明の効果】HFガスを用いて行う本発明のクリーニング方法は、薄膜形成装置、治具・部品、配管等の解体を行うことなく、付着、堆積したアルコキシシランの非完全分解生成物を容易にクリーニング処理できるものである。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明で用いたCVD装置の概略図を示す。 【図2】本発明で用いた実験装置の概略図を示す。 【符号の説明】

- 1. 配管
- 2. フレキシブルホース
- 3. 反応器
- 4. フランジ
- 5. テープヒータ
- 6. 非完全分解物